

การพาความร้อนโดยบังคับแบบลามินาร์ในท่อขนานที่มีขนาดลดลง
และเพิ่มขึ้นอย่างฉับพลัน



เรืออากาศโท สุทิน ยาวะโนภาส

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาคตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรมหาบัณฑิต

ภาควิชาวิศวกรรมเครื่องกล

บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

พ.ศ. 2529

ISBN 974-567-004-9

012322

i 179614 40

Laminar Forced Convection in Parallel Ducts with Abrupt
Contraction and Expansion

Flying Office Sutin Yawanopas

A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of Requirements
for the Degree of Master of Engineering
Department of Mechanical Engineering
Graduate School
Chulalongkorn University

1986

ISBN 974-567-004-9

หัวข้อวิทยานิพนธ์

การหาความร่อนโดยบังคับแบบลามินาร์ในท่อขนานที่มีขนาดลดลง
และเพิ่มขึ้นอย่างฉับพลัน

โดย

เรืออากาศโท สุทิน ยาวะโนภาส

ภาควิชา

วิศวกรรมเครื่องกล

อาจารย์ที่ปรึกษา

รองศาสตราจารย์ ดร.กุลธร ศิลปบรรเลง

อาจารย์ที่ปรึกษารวม

ดร.สหัส บัณฑิตกุล



บัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้หัวข้อวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่งของ
การศึกษาตามหลักสูตร ปรินципามหาบัณฑิต

คณบดีบัณฑิตวิทยาลัย

(ศาสตราจารย์ ดร.ถาวร วัชรนัย)

คณะกรรมการสอบวิทยานิพนธ์

.....ประธานกรรมการ

(ศาสตราจารย์ ดร.วริทธิ์ อึ้งภากรณ์)

.....กรรมการ

(ศาสตราจารย์ ดร.ปรีดา วิบูลย์สวัสดิ์)

.....กรรมการ

(รองศาสตราจารย์ ดร.กุลธร ศิลปบรรเลง)

.....กรรมการ

(ดร.สหัส บัณฑิตกุล)

ลิขสิทธิ์ของบัณฑิตวิทยาลัย จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

หัวข้อวิทยานิพนธ์เรื่อง การพาความร้อนโดยบังคับแบบลามินาร์ในท่อขนานที่มีขนาดลดลง และเพิ่มขึ้นอย่างฉับพลัน

ชื่อนิสิต เรืออากาศโท สุทิน ยาวะโนภาส

อาจารย์ปรึกษา รองศาสตราจารย์ ดร.กุลธร ศิลปบรรเลง

อาจารย์ปรึกษารวม ดร.สหัส บัณฑิตกุล

ภาควิชา วิศวกรรมเครื่องกล

ปีการศึกษา 2528



บทคัดย่อ

วิทยานิพนธ์นี้ ประกอบด้วยการศึกษาค้นคว้าและทำการทดลองโดยออกแบบ และสร้างเครื่องมือขึ้นเพื่อหาข้อมูลเกี่ยวกับการพาความร้อนโดยบังคับในท่อขนานที่มีขนาดลดลง และเพิ่มขึ้นอย่างฉับพลัน โดยใช้เป็นตัวกลางในการทดลอง การให้ความร้อนที่ผิวท่อคอคอดเป็นไปใน แบบอุณหภูมิสม่ำเสมอตลอดพื้นผิว การไหลที่ทางเข้าเป็นชนิด ปรับตัวเต็มที่แล้วค่าเรย์โนลด์ส์มีเบอร์สูงสุด 2000 โดยประมาณ อัตราส่วนระหว่าง ความกว้างต่อความสูงของหน้าตัดคอคอดที่ใช้คือ 14:1 พื้นที่หน้าตัดคอคอดต่อพื้นที่หน้าตัดท่อขนานจนถึงคอคอดที่ใช้มี 4 แบบ คือ 1, 2/3, 1/2 และ 1/4 ถ้าความยาว ท่อคอคอดต่อเส้นผ่าศูนย์กลางไฮดรอลิกมี 2 ขนาดคือ 10 และ 100 ผลที่ได้จากการทดลอง คือค่าสัมประสิทธิ์การลดยุคและเพิ่มของขนาดหน้าตัดฉาก ไคน์่าผลนี้ไปเปรียบเทียบกับ ผลที่ได้จากการวิเคราะห์ สมการดิฟเฟอเรนเชียลโดยคอมพิวเตอร์ที่มีอยู่แล้วด้วย พร้อมกับ ได้สรุปความสัมพันธ์ต่าง ๆ ของตัวประกอบไว้ในรูปของสูตรเอมไพริคัล เพื่อนำไปใช้ ประโยชน์ในการออกแบบ และพัฒนาอุปกรณ์แลกเปลี่ยนความร้อนในลักษณะดังกล่าวต่อไป

Thesis Title Laminar Forced Convection in Parallel Ducts
with Abrupt Contraction and Expansion

Name Flying Officer Sutin Yawanopas

Thesis Adviser Associate Professor Kulthorn Silapabanleng, Ph.D

Thesis Co-Adviser Sahas Banditkul, Ph.D

Department Mechanical Engineering

Academic Year 1985



Abstract

Test equipment was designed and constructed to investigate laminar forced convection in parallel ducts with abrupt contraction and expansion for the thermal boundary condition of constant wall temperature which was maintained at room temperature, 50 °C and 60 °C respectively. Water was adopted as working fluid in rectangular duct with an aspect ratio of 14:1. The flow at the entrance section was fully developed laminar with the Reynolds number up to 2,000. Four constriction areas were experimented with the constrictions being 1/4, 1/2, 2/3 and 1 respectively of the duct cross-section area, for ducts with various L/D_h . The L/D_h ratios for long constriction and short constriction were 100 and 10 respectively. The experimental results of mean Nusselt number (Nu_m), Graetz number (Gz), Prandtl number (Pr), fanning friction factor (f), constriction coefficient (k_c), and expansion coefficient (K_e), for different Re's were calculated and formulated as empirical formulas. Comparison were also made with those obtained from other studies.

It is hoped that empirical formulas obtained would assist partly in the design of heat exchanging apparatus intended for use under above test conditions



กิตติกรรมประกาศ

ก่อนอื่นผู้เขียนขอกราบแทบเท้าระลึกถึงพระคุณของคุณพ่อคุณแม่ผู้ให้ทุกสิ่งทุกอย่าง และเป็นกำลังใจให้ลูกไต่พันฝ่าอุปสรรคต่าง ๆ ผ่านไปด้วยดีตลอดมา ขอกราบขอบพระคุณท่านอาจารย์ที่ปรึกษา รองศาสตราจารย์ ดร.กฤษณ์ ศิลาบรรณ และ ดร.สหัสบัณฑิตกุล ที่กรุณาให้การสนับสนุน ให้ข้อคิด ให้คำปรึกษาชี้แนะแนวทางในการดำเนินงาน - วิจัย เพื่อแก้ปัญหาต่าง ๆ ตลอดระยะเวลาที่ทำการวิจัยจนสำเร็จลุล่วงมาด้วยดีรวมทั้ง - ศาสตราจารย์ ดร.ปริศา วิบูลย์สวัสดิ์ ศาสตราจารย์ ดร.วริทธิ์ อึ้งภากรณ์ กรรมการสอบวิทยานิพนธ์ที่กรุณาให้คำชี้แนะที่เป็นประโยชน์ในการวิจัย ขอระลึกถึงพระคุณอาจารย์ทุกท่าน ที่ประสิทธิ์ประสาทความรู้และให้คำแนะนำตลอดระยะเวลาที่ศึกษาอยู่ ณ ที่นี้

ขอขอบพระคุณ รองศาสตราจารย์ ดร.มานิจ ทองประเสริฐ นาวาอากาศเอก(พิเศษ) ประสิทธิ์ นิยมแก้ว ผอ.กศ.กพ.ทอ. ที่กรุณาให้คำปรึกษาและแนวทางในการศึกษาในชั้นนี้ นาวาอากาศเอก(พิเศษ)มงคล ชนะชัย ผอ.กรส.ชอ, นาวาอากาศเอกสมภพ ยินดีผล รอง ผอ.กรส.ชอ, และเจ้าหน้าที่ กรส.ชอ. ที่กรุณาเอื้อเฟื้อวัสดุ รวมทั้งก่อสร้างอุปกรณ์ที่จำเป็นในการทดลอง รศ.ดร. วิทยา ยงเจริญ ที่ได้ให้คำแนะนำเกี่ยวกับอุปกรณ์เครื่องวัดในการทดลองครั้งนี้

ขอขอบคุณคุณพงษ์เจต พรหมวงศ์ ที่กรุณาให้คำแนะนำและปรึกษาในการทดลองครั้งนี้ และ คุณธงชัย สิงสังวรรณ ได้กรุณาช่วยติดตั้งอุปกรณ์ทดลองบางอย่าง และขอขอบคุณทุก ๆ ท่านที่มีส่วนช่วยเหลือในการวิจัยครั้งนี้

สารบัญ



หน้า

บทคัดย่อภาษาไทย	ง
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	ฉ
กิตติกรรมประกาศ	ฅ
รายการตารางประกอบ	ญ
รายการรูปประกอบและกราฟ	ณ
รายการสัญลักษณ์	ต

บทที่

1. บทนำ

1.1 การสำรวจงานวิจัยที่ทำมาแล้ว	1
1.2 จุดประสงค์ในการวิจัย	7
1.3 ขอบเขตของการวิจัย	7

2. ทฤษฎี และการคำนวณจากผลการทดลอง

2.1 ทฤษฎี และการคำนวณจากผลการทดลอง	8
2.2 สรุปสมการใช้งาน	16

3. วิธีทำการวิจัย

3.1 อุปกรณ์ในการทดลอง	17
3.2 อุปกรณ์ในการวัด	19
3.3 ขั้นตอนในการสร้าง การประกอบและการถอดเปลี่ยนส่วนทดสอบ	20
3.4 รูปอุปกรณ์การทดลองและอุปกรณ์ในการวัด	22
3.5 วิธีการทดลอง	31

4. ผลการวิจัยและวิเคราะห์

4.1 ผลการทดลองและการอภิปราย	33
4.2 กราฟ	45

บทที่

หน้า

5. ข้อสรุปและข้อเสนอแนะ	
5.1 ข้อสรุป	85
5.2 ข้อเสนอแนะ	90
เอกสารอ้างอิง	91
ภาคผนวก ก.	94
ภาคผนวก ข.	128
ภาคผนวก ค.	132
ประวัติการศึกษา	134

รายการตารางประกอบ

ก. ผลการทดลองที่เกี่ยวข้องกับการพาความร้อน

ตารางที่	ส่วนทดสอบ	หน้า
ก -1	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 10$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	95
ก -2	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 10$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	96
ก -3	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 10$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	97
ก -4	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 10$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	98
ก -5	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 10$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	99
ก -6	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 10$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	100
ก -7	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1$, $L/D_h = 10$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	101
ก -8	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1$, $L/D_h = 10$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	102
ก -9	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 100$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	103
ก -10	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 100$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	104
ก -11	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 100$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	105
ก -12	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 100$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	106
ก -13	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 100$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	107
ก -14	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 100$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	108

ข. ผลการทดลองที่เกี่ยวข้องกับความคั่งสูญเสียในทอคอคอด

ตาราง	ส่วนทดสอบ	หน้า
ข -1	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 10$, $T_w =$ อุณหภูมิห้อง	109
ข -2	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 10$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	110

ข -3	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 10$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	111
ข -4	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 10$, $T_w =$ อุณหภูมิห้อง	112
ข -5	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 10$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	113
ข -6	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 10$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	114
ข -7	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 10$, $T_w =$ อุณหภูมิห้อง	115
ข -8	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 10$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	116
ข -9	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 10$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	117
ข -10	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1$, $L/D_h = 10$, $T_w =$ อุณหภูมิห้อง	118
ข -11	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1$, $L/D_h = 10$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	119
ข -12	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1$, $L/D_h = 10$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	120
ข -13	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 100$, $T_w =$ อุณหภูมิห้อง	121
ข -14	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 100$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	122
ข -15	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 100$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	123
ข -16	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 100$, $T_w =$ อุณหภูมิห้อง	124
ข -17	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 100$, $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	125
ข -18	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 100$, $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	126
ข -19	ผลการทดลองของส่วนทดสอบที่มี $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 100$, $T_w =$ อุณหภูมิห้อง	127

รายการรูปประกอบและกราฟ

รูปที่	หน้า	หน้า
2.1	ท่อขนานที่มีขนาดพื้นที่หน้าตัดลดลงและเพิ่มขึ้นอย่างฉับพลัน	12
2.2	การถ่ายเทความร้อน	14
3.1	ลักษณะทั่วไปของอุปกรณ์การทดลอง	22
3.2	การสร้างและการประกอบส่วนทดสอบ	23
3.3	ส่วนทดสอบ	24
3.3.1	ขนาดต่าง ๆ ของส่วนทดสอบ	25
3.4	ถังพักน้ำระดับสูง	26
3.5	ท่อขนานโค้ง	26
3.6	ท่อขนานก่อนนำเขาและออกจากส่วนทดสอบ	27
3.7	ท่อขนานลดขนาด	28
3.8	ถังค้ำน้ำร้อน	28
3.9	เทอร์โมคัปเปิ้ล	29
3.10	มัลติมาโนมิเตอร์	29
3.11	ไมโครมาโนมิเตอร์	29
3.12	ตาชั่ง, ถังชั่งน้ำ และถังรองรับน้ำ	29
3.13	การวัดอุณหภูมิที่เข้าก่อนเข้าส่วนทดสอบ	30
3.14	การวัดอุณหภูมิที่เข้าหลังออกจากส่วนทดสอบ	30
3.15	การวัดอุณหภูมิที่ผิวท่อคอคคตที่ปากทางเข้าและออก	30
5.1	การแจกแจงอุณหภูมิในกรณีอุณหภูมิคงที่ตลอดพื้นผิวท่อคอคคต $\sigma = 0.5, L/D_h = 10, Re = 2000, Pr = 0.72, 2.0, 5.0$ และ 10.0	87
5.2	กระแสน้ำของไหลในท่อขนานที่มีขนาดลดลงอย่างฉับพลัน	88
5.3	กระแสน้ำของไหลในท่อขนานที่มีขนาดเพิ่มขึ้นอย่างฉับพลัน	88
5.4	ภาพถ่ายกระแสน้ำของไหลหลังจากผ่านหน้าตัดจากที่ค่า Re ต่างกัน	89

กราฟ	หน้า
4.1 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Nu_m กับ Re เมื่อ $\sigma = 1/4$, และ $2/3$ $L/D_h = 100$ อุณหภูมิของของไหลเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	46
4.2 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Nu_m กับ Re เมื่อ $\sigma = 1, 2/3, 1/2$ และ $1/4$ $L/D_h = 100$ อุณหภูมิของของไหลเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	47
4.3 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Nu_m กับ Gz เมื่อ $\sigma = 1/4, 1/2$ และ $2/3$ $L/D_h = 100$ อุณหภูมิของของไหลเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	48
4.4 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Nu_m กับ Gz เมื่อ $\sigma = 1/4, 1/2$ และ $2/3$ $L/D_h = 100$ อุณหภูมิของของไหลเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	49
4.5 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Nu_m กับ $Gz^{1/3}$ เมื่อ $\sigma = 1/4, 1/2$ และ $2/3$ $L/D_h = 100$ อุณหภูมิของของไหลเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 50$ และ 60 °C โดยประมาณ	50
4.6 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Nu_m กับ Re เมื่อ $\sigma = 1, 2/3, 1/2$ และ $1/4$ $L/D_h = 10$ อุณหภูมิของของไหลเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	51
4.7 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Nu_m กับ Re เมื่อ $\sigma = 1, 2/3, 1/2$ และ $1/4$ $L/D_h = 10$ อุณหภูมิของของไหลเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	52
4.8 แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Nu_m กับ Gz เมื่อ $\sigma = 1, 2/3, 1/2$ และ $1/4$ $L/D_h = 10$ อุณหภูมิของของไหลเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	53

กราฟ		หน้า
4.9	แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Nu_m กับ Gz เมื่อ $\sigma = 1, 2/3, 1/2$ และ $1/4$ อุณหภูมิท่อคือ $T_w = 60^\circ C$ โดยประมาณ	54
4.10	แสดงความสัมพันธ์ระหว่าง Nu_m กับ B_H ($B_H = Gz \cdot \sigma^{1/3 \cdot 1/4}$) เมื่อ $\sigma = 1/4, 1/2, 2/3$ และ $1, L/D_h = 10$ จากข้อมูลการทดลอง เมื่อ $B_H > 4.4$ อุณหภูมิท่อคือ $T_w = 50$ และ $60^\circ C$ โดยประมาณ	55
4.11	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคือ $\sigma = 1/4, L/D_h = 100, Re = 1486$, อุณหภูมิท่อคือ $T_w = 26.2^\circ C$ (อุณหภูมิห้อง)	56
4.12	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคือ $\sigma = 1/4, L/D_h = 100, Re = 1400$, อุณหภูมิท่อคือ $T_w = 50^\circ C$ โดยประมาณ	57
4.13	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคือ $\sigma = 1/4, L/D_h = 100, Re = 1508$, อุณหภูมิท่อคือ $T_w = 60^\circ C$ โดยประมาณ	58
4.14	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคือ $\sigma = 1/2, L/D_h = 100, Re = 1484$, อุณหภูมิท่อคือ $T_w = 26.2^\circ C$ (อุณหภูมิห้อง) โดยประมาณ	59
4.15	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคือ $\sigma = 1/2, L/D_h = 100, Re = 1539$, อุณหภูมิท่อคือ $T_w = 50^\circ C$ โดยประมาณ	60
4.16	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคือ $\sigma = 1/2, L/D_h = 100, Re = 1524$, อุณหภูมิท่อคือ $T_w = 60^\circ C$ โดยประมาณ	61

กราฟ	หน้า	
4.17	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 100$, $Re = 1489$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 26.2$ °C (อุณหภูมิห้อง) โดยประมาณ	62
4.18	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 1$ $L/D_h = 10$, $Re = 1460$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 26.2$ °C (อุณหภูมิห้อง) โดยประมาณ	63
4.19	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 1$ $L/D_h = 10$, $Re = 1532$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	64
4.20	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 1$ $L/D_h = 10$, $Re = 1538$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	65
4.21	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 10$, $Re = 1432$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 26.2$ °C (อุณหภูมิห้อง) โดยประมาณ	66
4.22	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 10$, $Re = 1390$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	67
4.23	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 2/3$, $L/D_h = 10$, $Re = 1409$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	68
4.24	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 10$, $Re = 1429$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 26.2$ °C (อุณหภูมิห้อง) โดยประมาณ	69

กราฟ	หน้า	
4.25	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 10$, $Re = 1487$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 50\text{ }^{\circ}\text{C}$ โดยประมาณ	70
4.26	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 10$, $Re = 1502$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 60\text{ }^{\circ}\text{C}$ โดยประมาณ	71
4.27	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 10$, $Re = 1393$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 26.2\text{ }^{\circ}\text{C}$ (อุณหภูมิห้อง) โดยประมาณ	72
4.28	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 1/2$, $L/D_h = 10$, $Re = 1525$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 50\text{ }^{\circ}\text{C}$ โดยประมาณ	73
4.29	การแจกแจงความดัน ณ จุดใด ๆ ต่อความยาวท่อคอคอด เมื่อ $\sigma = 1/4$, $L/D_h = 10$, $Re = 1416$, อุณหภูมิท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 60\text{ }^{\circ}\text{C}$ โดยประมาณ	74
4.30	ความสัมพันธ์ระหว่างสัมประสิทธิ์การสูญเสียความดัน K_c และ K_e กับ อัตราส่วนพื้นที่หน้าตัด σ [3]	75
4.30ก	ความสัมพันธ์ระหว่างสัมประสิทธิ์การสูญเสียความดัน K_c และ K_e กับ อัตราส่วนพื้นที่หน้าตัด σ [21]	76
4.30ข	ความสัมพันธ์ระหว่างสัมประสิทธิ์การสูญเสียความดัน K_c และ K_e กับ อัตราส่วนพื้นที่หน้าตัด σ ที่อุณหภูมิห้อง	77
4.30ค	ความสัมพันธ์ระหว่างสัมประสิทธิ์การสูญเสียความดัน K_c และ K_e กับ อัตราส่วนพื้นที่หน้าตัด σ ที่อุณหภูมิผิวท่อคอคอดเท่ากันตลอดพื้นผิวคือ $T_w = 50\text{ }^{\circ}\text{C}$ โดยประมาณ	78

กราฟ	หน้า	
4.30ง	ความสัมพันธ์ระหว่างสัมประสิทธิ์การสูญเสียความดัน K_c และ K_e กับ อัตราส่วนพื้นที่หน้าตัด σ ที่อุณหภูมิผิวท่อคอคอดเท่ากับคลอคพื้นผิวคือ $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	79
4.31	Correction factors สำหรับสัมประสิทธิ์การสูญเสียความดัน C_c , C_e และ C_f สำหรับการไหลผ่านท่อคอคอดกับ B_F [3]	80
4.32	Correction factors สำหรับสัมประสิทธิ์การสูญเสียความดัน C_c , C_e และ C_f สำหรับการไหลผ่านท่อคอคอดกับ B_F เมื่อ $R_e < 1600$ [21]	81
4.33	Correction factors สำหรับสัมประสิทธิ์การสูญเสียความดัน C_c , C_e และ C_f สำหรับการไหลผ่านท่อคอคอดกับ B_F ที่อุณหภูมิผิวท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากับคลอคพื้นผิว $T_w = 26.2$ °C (อุณหภูมิห้อง)	82
4.33ก	Correction factors สำหรับสัมประสิทธิ์การสูญเสียความดัน C_c , C_e และ C_f สำหรับการไหลผ่านท่อคอคอดกับ B_F ที่อุณหภูมิผิวท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากับคลอคพื้นผิว $T_w = 50$ °C โดยประมาณ	83
4.33ข	Correction factors สำหรับสัมประสิทธิ์การสูญเสียความดัน C_c , C_e และ C_f สำหรับการไหลผ่านท่อคอคอดกับ B_F ที่อุณหภูมิผิวท่อคอคอดเป็นแบบเท่ากับคลอคพื้นผิว $T_w = 60$ °C โดยประมาณ	84



รายการสัญลักษณ์

สัญลักษณ์	ความหมาย	หน่วย
A	พื้นที่หน้าตัดของท่อขนาน	(เมตร) ²
a	ความกว้างของท่อขนาน	เมตร
b	ความกว้างของท่อกอคอค	เมตร
B _F	$(ReD_h/L)^{1/3} \sigma^{1/4}$	-
B _H	$Gz \sigma^{1/3}$ หรือ $B_F \cdot Pr^{1/3}$	-
C	Correction factor, $(b/L)^2$	-
C _c	Correction factor สำหรับ K _c	-
C _e	Correction factor สำหรับ K _e	-
C _f	Correction factor สำหรับ K _f	-
D	เส้นผ่าศูนย์กลางของท่อ	เมตร
D _h	เส้นผ่าศูนย์กลางไฮดรอลิก, 4A/P	เมตร
e	ความขรุขระของผิวท่อ	เมตร
f	ตัวประกอบความเสียดทานเพนนิง,	-
g _c	Conversion factor	(เมตร) ² /วินาที
h _m	ค่าเฉลี่ยแบบล็อกของสัมประสิทธิ์การพาความร้อน	-
K _c	สัมประสิทธิ์การสูญเสียความดันของท่อขนานที่ลดขนาดลงอย่างฉับพลัน	-
K _e	สัมประสิทธิ์การสูญเสียความดันของท่อขนานที่เพิ่มขนาดขึ้นอย่างฉับพลัน	-
K _c [*]	สัมประสิทธิ์การสูญเสียความดันของท่อขนานที่ลดขนาดลงอย่างฉับพลันสำหรับท่อกอคอคแบบสั้น	-
k _e [*]	สัมประสิทธิ์การสูญเสียความดันของท่อขนานที่เพิ่มขนาดขึ้นอย่างฉับพลันสำหรับท่อกอคอคแบบสั้น	-



สัญลักษณ์

ความหมาย

หน่วย

L	ความยาวท่อคอคอด	เมตร
q	ความยาวเส้นรอบท่อ	เมตร
P*	ความดันสถิต	นิวตัน/(เมตร) ²
P	$P^* g_c b^{*2} / \rho v^{*2}$	-
ΔP^*	ความดันลด	นิวตัน/(เมตร) ²
ΔP	$\Delta P^* g_c b^{*2} / \rho v^{*2}$	
Gz	เกรตน์มเบอร์, $Re \cdot Pr / (L/D_h)$	-
Nu	นัสเซลท์นัมเบอร์, hD_h/K	-
Pr	พรานเคิลนัมเบอร์, $\mu C_p/\rho$	-
Re	เรย์โนลด์นัมเบอร์, $\rho v D_h/\mu$	-
T	$t^* - t_w^* / t^* - t_a^*$	-
t	อุณหภูมิ	°C
u	องค์ประกอบความเร็วของของไหลในทิศทาง x, $u^* b^* / \nu L^* = \partial \psi / \partial y$	-
v	องค์ประกอบความเร็วของของไหลในทิศทาง y, $v^* b^* / \nu = \partial \psi / \partial x$	-

สัญลักษณ์อักษรกรีก



สัญลักษณ์

ความหมาย

หน่วย

μ	ความหนืดสัมบูรณ์ของของไหล	นิวตัน-วินาที/(เมตร) ²
ν	ความหนืดจลน์ของของไหล	(เมตร) ² /วินาที
ρ	ความหนาแน่นของของไหล	กิโลกรัม/(เมตร) ³
φ	ฟังก์ชัน	
σ	อัตราส่วนของพื้นที่หน้าตัดท่อคอคอดต่อพื้นที่หน้าตัดท่อนาน	-
ψ	Stream function	-

ตัวห้อยท้าย

a	ของไหลที่ปากทางเข้าและทุก ๆ จุดภายในท่อคอคอด
c	ของท่อนานลดขนาดลงอย่างฉับพลัน
e	ของท่อนานเพิ่มขนาดขึ้นอย่างฉับพลัน
f	ค่าสุดท้าย
m	ค่าเฉลี่ยแบบถ่วง
O	ค่าเริ่มต้น
w	พื้นที่ผิวท่อคอคอด

หมายเหตุ

* ปริมาณมิติ หรือ
ท่อคอคอดแบบสั้น